(1) BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



Offenlegungsschrift 26 56 946

Aktenzeichen:

P 26 56 946.0

Ø

Ø

43

Anmeldetag: 16. 12. 76

Offenlegungstag:

29. 6.78

3 Unionspriorität:

Ø Ø 9

_

Bezeichnung:

Zahnwellenverbindung

(1)

Anmelder:

Daimler-Benz AG, 7000 Stuttgart

ന

Erfinder:

Schöpf, Hans-Joachim, Dr.-Ing., 7000 Stuttgart

Ansprüche

1.,Zahnwellenverbindung zwischen einer Welle und einer Nabe mit einer Vielzahl von axial sich erstreckenden formschlüssig ineinandergreifenden Zähnen und Zahnlücken bzw. Gegenzähnen und Gegenzahnlücken, wobei zwischen den Flanken von sich berührenden Zähnen bzw. Gegenzähnen ein entlang der Richtung der axialen Erstreckung sich erweiterndes Zahnflankenspiel vorgesehen ist, welches in der Größenordnung der elastischen Deformation von Zahn oder Gegenzahn unter Last bemessen ist, dadurch kennzeichnet, daß die Zähne (4) und Gegenzähne (5) wenigstens auf einem kleinen Bruchteil - Zentrierlänge (1_{θ}) - der axialen Erstreckung (1) der Zahnwellenverbindung wenigstens annähernd gleichmäßig spielfrei ineinander eingreifen und auf dem verbleibenden Teil – Zuschnittlänge ($1_{_{
m Z}}$) – der axialen Erstreckung (1) mit einem sich in Richtung auf das der Kraftflußrichtung (3) entgegenweisende stirnseitige Ende (9) der Zahnwellenverbindung erweiternden Zahnflankenspiel (s) ausgebildet sind, wobei die Erweiterung des Zahnflankenspiels (s) nach einem solchen Gesetz: Zahnflankenspiel als Funktion der Axialkoordinate (z) - Spielerweiterungsfunktion - erfolgt, dessen erste Abloitung (f') des Zahnflankenspiels (s) nach der Axialkoordinate (z) an der Stelle (13) des Beginns der Spielerweiterung gleich Null ist.

- 2. Zahnwellenverbindung nach Anspruch 1, dad urch gekennzeichnet, daß die Zahnwellenverbindung im Bereich der Zentrierlänge (1_e) über die Zahnflanken (6 und 7) der in Eingriff stehenden Zähne (4) und Gegenzähne (5) zentriert ist.
- 3. Zahnwellenverbindung nach Anspruch 1 oder 2, da durch gekennzeichnet, daß die Zähne (5) und Zahnlücken des Nabenteiles (2) der Zahnwellenverbindung über deren ganze axiale Erstreckung (1) streng prismatisch und die Zähne (4) des Wellenteils (1) im Bereich der Zuschnittlänge (1₂) mit abnehmender Breite ausgebildet sind.
- 4. Zahnwellenverbindung nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dad urch gekennzeichnet, daß die Spielerweiterungsfunktion sich als Kreisbogen darstellt, deren Mittelpunkt (14) über der Stelle (13) des Beginns der Spielerweiterung liegt.
- 5. Zahnwellenverbindung nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dad urch gekennzeichnet, daß die Zahnflanken (6 bzw. 7) evolventenförmig ausgebildet sind.
- 6. Zahnwellenverbindung nach einem der Ansprüche 1 bis 5, d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , daß der Wellenteil (1) der Zahnwellenverbindung spanlos durch eine abwälzende Massivumformung eines zunächst glattzylindrischen Zapfens zwischen zwei Walzwerkzeugen hergestellt ist.

7. Zahnwellenverbindung nach einem der Ansprüche 1 bis 6, da durch gekennzeichnet, daß die Zentrierlänge (1_e) etwa gleich der Zuschnittlänge (1_z) bemessen ist.

4

Daim 11 208/4

Zahnwellenverbindung

Die Erfindung betrifft eine beispielsweise aus der DT-PS 1 425 231 bekannte Zahnwellenverbindung nach dem Oberbegriff von Anspruch 1.

Die Zielsetzung bei der Schaffung der durch die DT-PS
1 425 231 vorbekannten Zahnwellenverbindung war die, durch
gezielte Bemessung des über die axiale Erstreckung der Zahnwellenverbindung hinweg veränderlichen Zahnflankenspieles
die Lebensdauer der Zahnwellenverbindung zu erhöhen. Es wurde bei der vorbekannten Zahnwellenverbindung aus diesem
Grunde ein über die gesamte Erstreckung der Verbindung hinweg sich linear veränderndes Zahnflankenspiel vorgesehen,
wobei das maximale Zahnflankenspiel in der Größe der maximalen Zahndeformation bzw. der maximalen Wellentorsion unter
Belastung war.

Diese Ausgestaltung der Zahnwellenverbindung hat verschiedene Nachteile: Zum einen ist sie wegen der erforderlichen Umfangszentrierung von Welle und Nabe nur durch sehr genau und zwar spanabhebend bearbeitete Umfangsflächen möglich.

Dies setzt eine entsprechende spanabhebende Bearbeitung voraus, die zumindest bei der Massenfertigung derartiger Verbindungen unvertretbar kostspielig ist. Ferner hat die Praxis gezeigt, daß mit derartigen Maßnahmen ausgeprägte Spannungsspitzen auf der dem Kraftfluß zugekehrten Seite der Zahnwellenverbindung und von ihnen ausgehende Dauerbrüche nicht vermieden werden können.

Aufgabe der vorliegenden Erfindung ist es, Spannungsspitzen an Zahnwellenverbindungen der zugrunde liegenden Art so stark abzubauen, daß Dauerbrüche auch ohne kostspielige dauerfestigkeitssteigernde Maßnahmen am Werkstoff normalerweise nicht mehr zu befürchten sind. Diese Aufgabe wird erfindungsgemäß durch die kennzeichnenden Merkmale von Anspruch 1 gelöst.

Aufgrund der tangential sich voneinander abhebenden Zahnflanken bei Beginn der Spielerweiterung kommt es bei Belastung infolge der Verformung zu einer Abplattung der in Axialrichtung gekrümmt ausgebildeten Zahnflanke und somit zu einer allmählichen, lastabhängigen Verlängerung der Berührungslänge. Im übrigen wird durch die Krümmung der Zahnflanke in Axialrichtung und das tangentiale Abheben die Stelle größter Spannung axial auf einen größeren Bereich verteilt. Da derartige Zahnwellenverbindungen in der Regel mit einem Lastkollektiv, d. h. mit Lasten unterschiedlicher Höhe und unterschiedlicher Frequenz beansprucht werden, verlagert sich entsprechend der Höhe der Belastung der Beginn der Zahnflankenberührung in Axialrichtung und dementsprechend wandert nach Maßgabe der Belastungsstärke der Ort der höchsten Beanspruchung. Es findet also eine axiale Streckung und somit ein Abbau der Belastungsspitze und eine zeitliche Verteilung der Einwirkungsstelle auf einen größeren Bereich durch die erfindungsgemäße Ausgestaltung der Zahnwellenverbindung statt. Zwar kann die Erfindung auch auf fremdzentrierte oder am Umfang selbst zentrierte Zahnwellenverbindungen angewandt wer-

809826/0035

den, die als Ganzes oder wenigstons teilweise spanabhebend gefertigt werden. Dank des tangentialen Verlaufes der Spielerweiterung und der sich dadurch ergebenden wenigstens geringfügigen Zentrierlänge kann aber grundsätzlich auch eine Flankenzentrierung der Zahnwellenverbindung vorgesehen sein. Hierin liegt für die Großserienanwendung ein besonderer Vorteil, da spanlos z. B. im Längs/verfahren hergestellte Wellenverzahnungen lediglich hinsichtlich der Flankenform und der Zahnstärke sehr genau, nicht aber hinsichtlich des Zahnkopfdurchmessers genau gefertigt werden können. Die Anwendbarkeit der Flankenzentrierung bei der erfindungsgemäß ausgestalteten Zahnwellenverbindung ist ein besonderer Vorteil für die Anwendung in der Massenfertigung.

Die Erfindung ist nachfolgend anhand einiger in den Zeichnungen dargestellter Ausführungsbeispiele noch kurz erläutert; dabei zeigen:

- Fig. 1 eine seitliche Schnittansicht einer Zahnwellenverbindung,
- Fig. 2 einen achssenkrechten Schnitt durch die Welle mit axialer Ansicht auf die Zahnwellenverbindung (Linie II-II in Fig. 1),
- Fig. 3 eine vergrößerte Darstellung der Einzelheit III in Fig. 2,
- Fig. 4 ein abgewickelter Zylinderschnitt (Linie IV-IV in Fig. 3), wobei das Flankenspiel in Umfangsrichtung stark übertrieben dargestellt ist,

Fig. 5 ein weiteres Ausführungsbeispiel einer erfindungsgemäßen Zahnwellenverbindung mit aus der Wellenkontur herausragender Wellenverzahnung und

Fig. 6 eine Gegenüberstellung des Spannungsverlaufes entlang der axialen Erstreckung der Zahnwellenverbindung bei herkömmlichen und bei erfindungsgemäßen Zahnwellenverbindungen.

Bei der in den Fig. 1 und 2 dargestellten Zahnwellenverbindung sind eine Welle 1 und eine Nabe 2 durch eine Verzahnung 4/5 formschlüssig miteinander verbunden. Die Nabe besteht aus einem Nabenflansch 3 und einer Nabenschulter 3a. An dem einen Ende der Welle 1 ist die Verzahnung 4 angebracht, die im Ausführungsbeispiel nach den Fig. 1 bis 4 als eingearbeitete Verzahnung ausgebildet ist. Entsprechend ist im Innern der Nabe eine Innenverzahnung 5 angebracht. Die Verzahnung 4 und 5 ist mitevolventenförmigen Flanken ausgebildet und kann daher maßgenau mit gradflankigen Werkzeugen im Abwälzverfahren hergestellt werden. Zweckmäßigerweise wird die Wellenverzahnung durch einen spanlosen Roll- oder

Walzvorgang zwischen zwei entsprechend geformten Zahnstangenwerkzeugen hergestellt; diese Art der Fertigung ist für die Massenherstellung besonders gut geeignet. Es lassen sich damit Wellenzähne mit sehr hoher Zahnfestigkeit und mit hoher Flankengenauigkeit in jeder gewünschten Toleranzlage fertigen. Während die Zahnflanken 6 durch einen solchen spanlosen Walzvorgang sehr genau gefertigt werden können, müssen für die Durchmesserlage der Zahnköpfe 4a und für die Zahngründe 4b der Wellenzähne 4 größere Toleranzbreiten in Kauf genommen werden. Die Nabenverzahnung 5 wird zweckmäßigerweise

durch einen Räumvorgang hergestellt. Hierbei ergeben sich die Nabenzahnköpfe 5a aus dem zunächst spanabhebend vorbearbeiteten Innendurchmesser der Nabe; die Durchmesserlage der Nabenzahnköpfe 5a kann daher sehr eng toleriert sein. Die Nabenzahngründe 5b dienen als Bearbeitungsauslauf für die Nabenzahnflanken 7; sie sind für eine Umfangszentrierung der Verzahnung aufgrund dieser Form ungeeignet.

Die höchstbeanspruchte Stelle der Verzahnung liegt auf der dem Kraftfluß 3 zugekehrten Stirnseite 9 der Zahnwellenverbindung; die entlastete Stirnseite der Verbindung ist die Seite 10. Von den beiden in Eingriff stehenden Verzahnungen 4 und 5 ist die Wellenverzahnung 4 eindeutig die höherbelastete. Normalerweise tritt unter Last an der Stelle 9 im Wellenzahn eine Spannungsspätze auf.

Zur Reduzierung und zur axialen Streckung dieser Spannungsspitze sind erfindungsgemäß die Zahnflanken 6 der Wellenzähne 4 in Richtung auf die belastete Seite 9 der Zahnwellenverbindung tangential zugeschnitten. Der Zuschnitt ist nur auf einen Teilbereich - Zuschnittlänge 1_Z - der axialen Konstruktionslänge der Zahnwellenverbindung beschränkt. In dem verbleibenden Bereich - Zentrierlänge 1_e - sind die Zähne 4 bzw. die Gegenzähne 5 spielfrei/ineinandergepaßt; die Zahnwellenverbindung wird aufgrund der an den Flanken aneinanderliegenden Zähne selbst zentriert. An der Übergangsstelle 13 zwischen Zentrierlänge und Zuschnittlänge hebt die Flanke 6 des schmaler werdenden Wellenzahnes 4 tangential von dem über die ganze Länge streng prismatisch ausgebildeten Nabenzahn 5 bzw. dessen Flanke 7 ab. Die Kon-

*) (. h. mit Übergangspassung oder Überdeckung)

tur der Zahnflanke im Zylinderschnitt der Fig. 4 gesehen hat kreisbogenförmigen Verlauf, was in Fig. 4 durch den Radiuspfeil R' angedeutet ist. Durch eine derartige Konturierung ergibt sich mit zunehmender axialer Entfernung vom Beginn 13 ein progressiv zunehmendes Flankenspiel s. Die im Bereich der Zuschnittlänge $\mathbf{1}_{\mathbf{Z}}$ dargestellte Zahnflankenkontur kann als grafische Darstellung eines mathematischen Gesetzes über das Zahnflankenspiel als Funktion der Axialkoordinate - Spielerweiterungsfunktion - verstanden werden. In Fig. 4 ist als strichpunktierte Linie f' die erste Ableitung des Zahnflankenspieles nach der Axialkoordinate der Spielerweiterungsfunktion eingetragen. Innerhalb des Bereiches der Zuschnittlänge $\mathbf{1}_{_{\mathbf{Z}}}$ stellt sich diese Ableitungsfunktion f' mit sehr guter Näherung als gerade ansteigende Linie dar. Bei Beginn 13 des Zuschnittes geht diese Linie durch Null. Dies besagt, daß die Spielerweiterungsfunktion bzw. die gekrümmte Flankenkontur tangential und sehr vorsichtig von der Gegenflanke 7 abhebt. Durch dieses sanfte Abheben der Wellenzahnflanke ergibt sich eine Verbreiterung der höchstbelasteten Stelle der Zahnflanken in Axialrichtung und somit ein Abbau der Spannungsspitzen. Unter Last wird sich die belastete Zahnflanke des Wellenzahnes affin deformieren. Dadurch wird der Beginn der Berührung der gekrümmten Zahnflanke weiter in Richtung auf die belastete Seite 9 vorrükken; d. h. der Ort der höchsten Belastung ist örtlich nicht festgelegt, sondern verlagert sich in Axialrichtung. Hierdurch wird ein höheres Werkstoffvolumen zur Aufnahme der höchsten Beanspruchung mit herangezogen, wodurch im Hinblick auf Ermüdungsbrüche eine spürbare Werkstoffentlastung eintritt. Optimal ist es, wenn in grober Näherung die Zuschnittlänge 1_z gleichlang ist wie die Zentrierlänge 1_e .

In Fig. 6 ist der Spannungsverlauf in Axialrichtung über die Zahnwellenverbindung hinweg aufgetragen. Und zwar ist der Spannungsverlauf bei herkömmlichen Zahnwellenverbindungen - strichpunktierte Linie - dem Spannungsverlauf bei erfindungsgemäßen Zahnwellenverbindungen - volle Linie - gegenübergestellt. Durch die erfindungsgemäßen Maßnahmen ist die Spannungsspitze um wenigstens 30 % niedriger und der Spannungsverlauf ist wesentlich ausgeglichener als bei herkömmlicher Ausgestaltung.

In Fig. 5 ist ein weiteres Ausführungsbeispiel einer Zahnwellenverbindung mit sogenannter aufgesetzter Wellenverzahnung dargestellt. In diesem Ausführungsbeispiel ist
- mit übertriebener Überhöhung - gezeigt, wie am Übergangspunkt 13 zwischen dem Bereich der Zentrierlänge 1
und dem Bereich der Zuschnittlänge 1
z der Zuschnitt mit
kreisbogenförmigem Verlauf einsetzt. Der Krümmungsmittelpunkt 14 liegt senkrecht oberhalb des Übergangspunktes 13.
Das Evolventenprofil ist entlang einer kreisbogenförmigen
Kontur radial nach innen verschoben - Krümmungsradius R.

Neben den bereits erwähnten Vorteilen einer deutlichen Werkstoffentlastung und der Anwendbarkeit in der spanlosen Fertigung hat die Erfindung den weiteren Vorteil, daß aufgrund besserer Werkstoffausnutzung die Abmessungen einer Zahnwellenverbindung bei gleicher Belastungshöhe kleiner gestaltet werden kann, wodurch sich außerdem leichtere Konstruktionen ergeben. Dies ist grade im Fahrzeugbau besonders wichtig. Durch die erfindungsgemäße Werkstoffentlastung kann u. U. sogar ein Härtevorgang der Zähne der Zahnwellenverbindung eingespart werden. Im übrigen lassen sich die Vorteile der Erfindung mit nur sehr geringfügigen

Änderungen an den Verzahnungswerkzeugen ohne weiteres in die Fertigung einführen. Es brauchen lediglich an den für das Walzen der Verzahnung in die Welle verwendeten Zahnstangen entsprechende - negative - Zuschnitte vorgesehen sein. Dies ist beim heutigen Stand in der Technologie spanloser Formung und beim entsprechenden Stand der Werkzeuggestaltung ohne weiteres möglich.

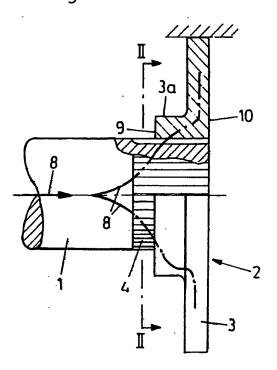
12 Leerseite

•

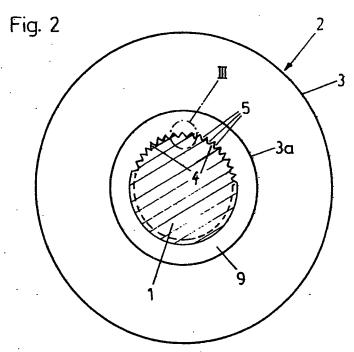
.

Nummer: Int. CL²: Anmeldetag: Offenlegungstag: 26 56 946 F 16 D 1/06 16. Dezember 1976 29. Juni 1978

Fig. 1



.15.



809826/0035

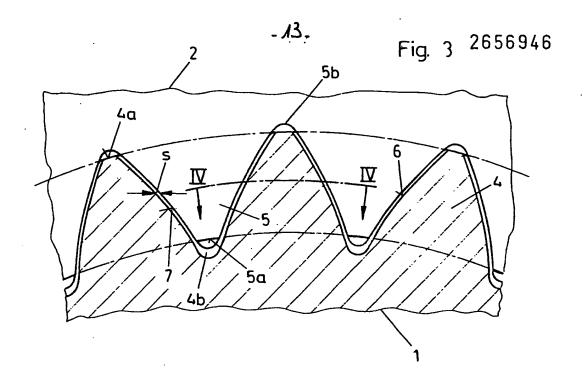
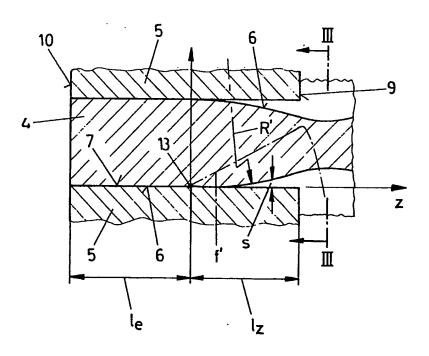
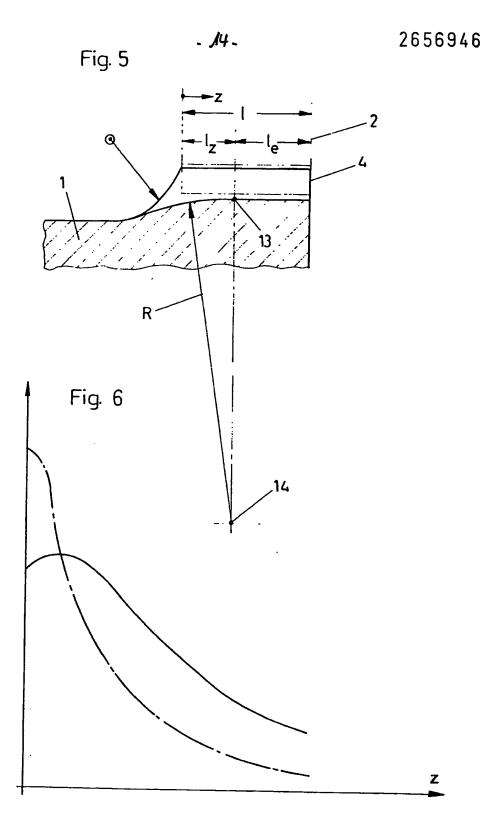


Fig. 4



80,9826/0035



809826/0035